

УДК [621.311.031:621.331.153]001.24

## ВЛИЯНИЕ ОГРАНИЧЕНИЙ ВОЗМОЖНЫХ ЗНАЧЕНИЙ ОРДИНАТ ГРАФИКОВ ЭЛЕКТРИЧЕСКОЙ НАГРУЗКИ НА РАСЧЕТНЫЕ ВЕЛИЧИНЫ ПИКОВ И ВПАДИН НАГРУЗКИ

Доктора техн. наук, профессора ЖЕЖЕЛЕНКО И. В., СТЕЩАНОВ В. П.,  
инженеры ГУДКОВ А. В., ИДИАТУЛИН Р. Ф.

*Приазовский государственный технический университет (Украина),  
Самарский государственный технический университет,  
филиал ОАО «Системный оператор – Центральное диспетчерское управление  
Единой энергетической системы» – ОДУ Средней Волги (г. Самара, Россия)*

Результаты [1–4] свидетельствуют о том, что групповые графики электрической нагрузки общепромышленных электроприемников (ЭП) на низших ступенях иерархии системы электроснабжения (СЭС) промышленных предприятий и некоторых специальных промышленных ЭП – дуговых электросталеплавильных печей, буровых установок для разбуривания газовых и нефтяных скважин, станков-качалок для добычи нефти, промприборов, драг, землесосов, дражных бочек для разработки россыпных месторождений и месторождений полиметаллических руд имеют статистически неоднородный характер. Кривые экспериментальных законов распределения  $\theta$ -ординат групповых неоднородных ГЭН подчиняются закону распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  [1–4]:

$$f_{AE}(P_\theta) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma_\theta} \exp\left[-\frac{(P_\theta - P_c)^2}{2\sigma_\theta^2}\right] \left[ 1 - \frac{A}{6} \left( 3 \frac{(P_\theta - P_c)}{\sigma_\theta} - \frac{(P_\theta - P_c)^3}{\sigma_\theta^3} \right) + \frac{E}{24} \left( \frac{(P_\theta - P_c)^4}{\sigma_\theta^4} - 6 \frac{(P_\theta - P_c)^2}{\sigma_\theta^2} + 3 \right) \right], \quad (1)$$

где  $P_c$ ,  $\sigma_\theta$  и  $P_\theta$  – среднее, среднеквадратическое отклонение и текущие значения  $\theta$ -ординат ГЭН соответственно;  $A$  и  $E$  – коэффициенты асимметрии и эксцесса.

Применение стандартного закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  предполагает, что пределы изменения  $\theta$ -ординат ГЭН равны бесконечности [5]. Однако из теории электрических нагрузок [6] известно, что  $\theta$ -ординаты ГЭН не могут быть беспредельными и ограничиваются верхним пределом, равным сумме индивидуальных номинальных мощностей  $p_{\text{ном}}$  электроприемников в группе, и нижним пределом, равным

нулю. На практике наибольшие  $\theta$ -ординаты ГЭН всегда намного меньше верхнего предела нагрузки, а наименьшие  $\theta$ -ординаты ГЭН в ряде случаев больше нуля. Несоответствие фактических пределов изменения  $\theta$ -ординат ГЭН теоретическим приводит к погрешностям в оценке расчетных значений пиков  $P_{п\theta AE}$  и впадин  $P_{в\theta AE}$ , в частности расчетной нагрузки по нагреву  $P_{р\theta AE}$  согласно выражению, которое практически реализует вероятностную модель (1):

$$P_{п,в\theta AE} = P_{с AE} \pm \beta_{1,2 AE} \sigma_{\theta AE} \cdot \quad (2)$$

В (2) погрешности возникают в оценке средней нагрузки  $P_{с AE}$ , среднеквадратического отклонения нагрузки  $\sigma_{\theta AE}$  и статистических коэффициентов  $\beta_{1 AE}$ ,  $\beta_{2 AE}$ . Погрешности обусловлены тем, что расчетные значения пиков  $P_{п\theta AE}$  и впадин  $P_{в\theta AE}$  нагрузки выходят за пределы фактических значений  $\theta$ -ординат ГЭН.

В работе рассматривается влияние степени отличия фактических законов распределения вероятностей  $\theta$ -ординат групповых ГЭН общепромышленных и специальных промышленных ЭП на теоретический закон распределения вероятностей – закон Грама-Шарлье типа  $A$ , а также дается количественная оценка этого отличия.

В качестве примера на рис. 1 приведена гистограмма  $\theta$ -ординат ГЭН группы специальных ЭП, которая аппроксимирована теоретическими кривыми закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$ .

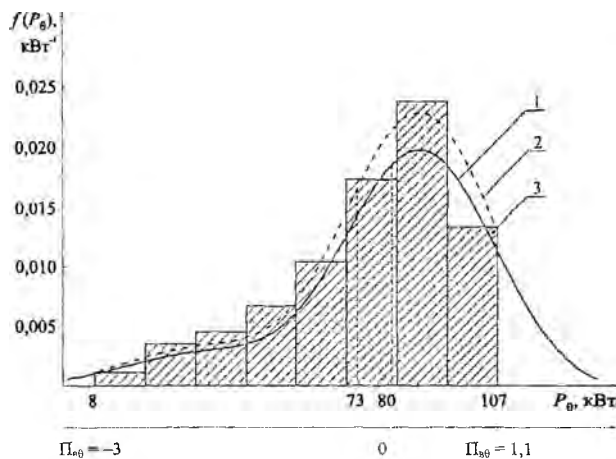


Рис. 1. Экспериментальные и теоретические плотности распределения вероятностей  $\theta$ -ординат ГЭН шести станков-качалок на Ван-Еганском месторождении нефти: 1, 2 – теоретические кривые закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  ( $P_{с AE} = 80$  кВт;  $\sigma_{\theta AE} = 24$  кВт;  $A = -1,15$ ;  $E = 0,73$ ) и усеченного закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  ( $C_{ус AE} = 1,158$ ;  $P_{с(ус) AE} = 73$  кВт;  $\sigma_{\theta(ус) AE} = 19,3$  кВт;  $A = -1,15$ ;  $E = 0,73$ ) соответственно; 3 – гистограмма

Расчеты по критерию К. Пирсона  $\chi^2$  показывают, что с доверительной вероятностью  $e_d > 0,85$  экспериментальный закон распределения сходится к усеченному закону распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$

$$f_{ycAE}(P_\theta) = C_{ycAE} f_{AE}(P_\theta), \quad (3)$$

где  $C_{ycAE}$  – коэффициент усечения, учитывающий ограниченность возможных значений  $\theta$ -ординат ГЭН.

Анализ гистограммы свидетельствует о том, что следует различать два вида усечения гистограмм относительно средней нагрузки  $P_{cAE}$ : симметричное и несимметричное. Важность этого замечания обусловлена тем, что симметричное и несимметричное усечения закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  могут характеризоваться одним и тем же значением коэффициента усечения  $C_{ycAE}$ . Коэффициент усечения  $C_{ycAE}$  в выражении (3) определяется через нормированную функцию  $\Phi^*$  нормального закона распределения вероятностей [5]

$$\Phi^*(\Pi_{n,\theta}) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{\Pi_{n,\theta}} \exp\left[-\frac{\Pi_{n,\theta}^2}{2}\right] d\Pi_{n,\theta} \quad (4)$$

по выражению

$$C_{ycAE} = \left[ \frac{\Phi^*(\Pi_{n\theta}) - \Phi^*(\Pi_{в\theta}) - \frac{A}{6} \left[ (\Pi_{n\theta}^2 - 1)f(\Pi_{n\theta}) - (\Pi_{в\theta}^2 - 1)f(\Pi_{в\theta}) \right] + \frac{E}{24} \left[ (3\Pi_{n\theta} - \Pi_{n\theta}^2)f(\Pi_{n\theta}) - (3\Pi_{в\theta} - \Pi_{в\theta}^2)f(\Pi_{в\theta}) \right]}{\dots} \right]^{-1}, \quad (5)$$

где  $\Pi_{n,\theta} = (P_{n,\theta} - P_c) / \sigma_\theta$  – верхний и нижний пределы изменения возможных нормированных значений  $\theta$ -ординат ГЭН.

Рассмотрим влияние вида усечения и коэффициента усечения  $C_{ycAE}$  на составляющие выражения (2). Отметим, что уменьшение нижнего  $|\Pi_{в\theta}|$  и верхнего  $|\Pi_{n\theta}|$  пределов нормированных  $\theta$ -впадин и  $\theta$ -пиков ГЭН приводит к увеличению коэффициента усечения  $C_{ycAE}$ .

При несимметричном усечении закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$ , когда верхние и нижние нормированные пределы изменения  $\theta$ -ординат ГЭН не равны между собой по модулю:  $|\Pi_{n\theta}| \neq |\Pi_{в\theta}|$ , относительная средняя нагрузка  $P_{c(yc)AE}^*$  группового ГЭН определяется по выражению

$$P_{c(yc)AE}^* = \frac{P_{c(yc)AE}}{P_{cAE}} = 1 + C_{ycAE} \sqrt{K_{\Phi\theta}^2 - 1} \times \left[ \varphi_*(\Pi_{в\theta}) \left[ 1 - \frac{A}{6} (3\Pi_{в\theta} - \Pi_{в\theta}^3) + \frac{E}{24} (\Pi_{в\theta}^4 - 6\Pi_{в\theta}^2 + 3) \right] + \varphi_*(\Pi_{n\theta}) \left[ 1 - \frac{A}{6} (3\Pi_{n\theta} - \Pi_{n\theta}^3) + \frac{E}{24} (\Pi_{n\theta}^4 - 6\Pi_{n\theta}^2 + 3) \right] \right]^{-1}, \quad (6)$$

где  $P_{c(yc)AE}$  – средняя нагрузка симметрично-несимметрично-усеченного закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$ ;  $K_{\Phi\theta}$  – коэффициент формы группового  $\theta$ -ГЭН;  $\varphi_*(\Pi_{n,\theta}) = 1/\sqrt{2\pi} \exp(-\Pi_{n,\theta}^2/2)$  – плотность стандартного нормального закона распределения вероятностей нормированных значений  $\theta$ -пиков и  $\theta$ -впадин ГЭН.

Влияние коэффициента усечения  $C_{ycAE}$  на относительное значение средней нагрузки  $P_{c(yc)AE}^*$  при  $A = -1,15$ ;  $E = 0,73$  отражено на рис. 2. Анализ кривых 1 и 2 на рис. 2 для несимметрично-усеченного закона распределений вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  свидетельствует о том, что уменьшение нижнего предела нормированных  $\theta$ -впадин ГЭН до  $\Pi_{n\theta} = -1$  для кривой 1 приводит к увеличению  $P_{c(yc)AE}^*$  до 5 %, а уменьшение верхнего предела нормированных  $\theta$ -пиков ГЭН до  $\Pi_{n\theta} = 1$  для кривой 2 приводит к уменьшению  $P_{c(yc)AE}^*$  до 12 % по сравнению с теоретическим законом распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$ . Точка  $A$  соответствует относительной средней нагрузке  $P_{c(yc)AE}^*$  для плотности распределения  $\theta$ -ординат ГЭН, представленных на рис. 1. Кривая 3 на рис. 2 отражает результаты теоретических расчетов  $P_{c(yc)AE}^*$  для симметричного усечения закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  при  $|\Pi_{n\theta}| = |\Pi_{n\theta}|$  и  $C_{ycAE} = 1-1,19$ . Значение относительной средней нагрузки  $P_{c(yc)AE}^*$  в точке  $C$  (пересечение кривых 1, 2, 3 на рис. 2) соответствует симметрично-усеченному закону распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  при  $\Pi_{n,\theta} = \pm 3$ . Относительная средняя нагрузка  $P_{c(yc)AE}^*$  достигает значения единицы при  $\Pi_{n,\theta} = \pm\infty$ .

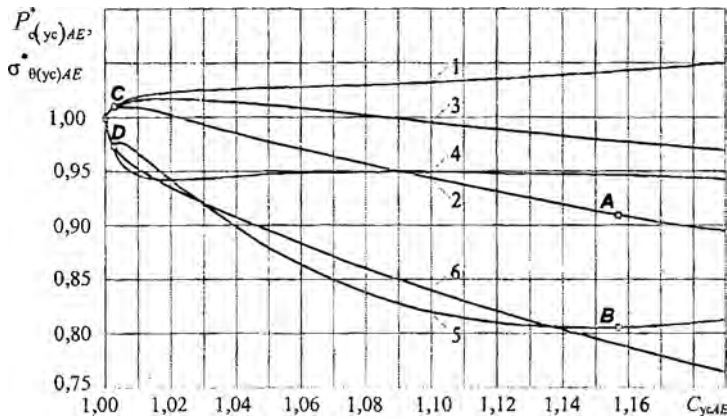


Рис. 2. Зависимости относительных значений  $P_{c(yc)AE}^*$  и среднеквадратического отклонения нагрузки  $\sigma_{\theta(yc)AE}^*$  от  $C_{ycAE}$  при  $A = -1,15$ ;  $E = 0,73$ : 1, 2, 3 — кривые изменения  $P_{c(yc)AE}^*$  для несимметричного усечения при  $\Pi_{n\theta} = -(3-1)$ ;  $\Pi_{n\theta} = 3$  и  $\Pi_{n\theta} = -3$ ;  $\Pi_{n\theta} = 1-3$  и для симметричного усечения соответственно; 4, 5, 6 — кривые изменения  $\sigma_{\theta(yc)AE}^*$  для несимметричного усечения при  $\Pi_{n\theta} = -(3-1)$ ;  $\Pi_{n\theta} = 3$  и  $\Pi_{n\theta} = -3$ ;  $\Pi_{n\theta} = 1-3$  и для симметричного усечения соответственно

Количественная оценка влияния коэффициента усечения  $C_{ycAE}$  на относительные значения среднеквадратического отклонения нагрузки  $\sigma_{\theta(yc)AE}^*$  производится по выражению

$$\sigma_{\theta(y_c)AE}^* = \frac{\sigma_{\theta(y_c)AE}}{\sigma_{\theta AE}} =$$

$$= \sqrt{1 + C_{y_c AE} \left( \Pi_{n\theta} \varphi_*(\Pi_{n\theta}) \left[ 1 - \frac{A}{6} (3\Pi_{n\theta}^3 - \Pi_{n\theta}^3) + \frac{E}{24} (\Pi_{n\theta}^4 - 6\Pi_{n\theta}^2 + 3) \right] + \right.} \quad (7)$$

$$\left. + \Pi_{n\theta} \varphi_*(\Pi_{n\theta}) \left[ 1 - \frac{A}{6} (3\Pi_{n\theta}^3 - \Pi_{n\theta}^3) + \frac{E}{24} (\Pi_{n\theta}^4 - 6\Pi_{n\theta}^2 + 3) \right] \right) +$$

$$+ C_{y_c AE}^2 \left( \varphi_*(\Pi_{n\theta}) \left[ 1 - \frac{A}{6} (3\Pi_{n\theta}^3 - \Pi_{n\theta}^3) + \frac{E}{24} (\Pi_{n\theta}^4 - 6\Pi_{n\theta}^2 + 3) \right] + \right. \\ \left. + \varphi_*(\Pi_{n\theta}) \left[ 1 - \frac{A}{6} (3\Pi_{n\theta}^3 - \Pi_{n\theta}^3) + \frac{E}{24} (\Pi_{n\theta}^4 - 6\Pi_{n\theta}^2 + 3) \right] \right)^2,$$

где  $\sigma_{\theta(y_c)AE}$  – усеченное значение среднеквадратического отклонения нагрузки симметрично-несимметрично-усеченного закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$ .

Влияние коэффициента усечения  $C_{y_c AE}$  на относительные значения среднеквадратического отклонения нагрузки  $\sigma_{\theta(y_c)AE}^*$  при  $A = -1,15$ ;  $E = 0,73$  отражено на рис. 2. Анализ кривых 4 и 5 на рис. 2 свидетельствует о том, что уменьшение нижнего предела до  $\Pi_{n\theta} = -1$  (кривая 4) и верхнего предела до  $\Pi_{n\theta} = 1$  (кривая 5) для нормированных  $\theta$ -впадин и  $\theta$ -пигов ГЭН несимметрично-усеченного закона распределений вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  приводит к снижению относительных значений  $\sigma_{\theta(y_c)AE}^*$  до 6 и 23 % соответственно по сравнению с неусеченным законом распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$ . Точка  $B$  соответствует относительному среднеквадратическому отклонению нагрузки  $\sigma_{\theta(y_c)AE}^*$  для плотности распределения  $\theta$ -ординат ГЭН, представленных на рис. 1. Кривая 6 на рис. 2 отражает результаты теоретических расчетов  $\sigma_{\theta(y_c)AE}^*$  для симметричного усечения закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  при  $|\Pi_{n\theta}| = |\Pi_{n\theta}|$  и  $C_{y_c AE} = 1-1,19$  и показывает, что погрешность в расчетах среднеквадратического отклонения нагрузки может достигать 30 %. Значение относительного среднеквадратического отклонения нагрузки  $\sigma_{\theta(y_c)AE}^*$  в точке  $D$  (пересечение кривых 4, 5, 6 на рис. 2) соответствует симметрично-усеченному закону распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  при  $\Pi_{n,\theta} = \pm 3$ . Относительное среднеквадратическое отклонение нагрузки  $\sigma_{\theta(y_c)AE}^*$  достигает значения единицы при  $\Pi_{n,\theta} = \pm\infty$ .

Значения статистических коэффициентов  $\beta_{1AE}$  и  $\beta_{2AE}$  в выражении (2) для закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  определяется граничной вероятностью  $E_x$  и значениями коэффициентов асимметрии  $A$  и эксцесса  $E$ . Статистический коэффициент  $\beta_{1AE}$  используется для оценки пиков  $P_{n\theta AE}$  нагрузки, а статистический коэффициент  $\beta_{2AE}$  – впадин  $P_{n\theta AE}$  нагрузки. Значения статистических коэффициентов  $\beta_{1(y_c)AE}$  и  $\beta_{2(y_c)AE}$  для симметрично-несимметрично-усеченного закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  определяются из решения следующих уравнений [4, 7]:

$$F_{y_c AE}(P_{\theta}) = 1 - E_x; \quad (8)$$

$$F_{ycAE}(P_\theta) = E_x, \quad (9)$$

где  $F_{ycAE}(P_\theta)$  – функция симметрично-несимметрично-усеченного закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$   $\theta$ -ординат ГЭН.

Выражения (8) и (9) с учетом известной взаимосвязи между плотностью  $f_{ycAE}(P_\theta)$  и функцией  $F_{ycAE}(P_\theta)$  распределения вероятностей [5] перепишем в виде:

$$1 - E_x = \frac{C_{ycAE}}{\sqrt{2\pi\sigma_\theta}} \int_{P_{*1,AE}}^{F_{pn\theta(yc)AE}} \exp\left(-\frac{(P_\theta - P_c)^2}{2\sigma_\theta^2}\right) \left[ 1 - \frac{A}{6} \left( 3 \frac{P_\theta - P_c}{\sigma_\theta} - \frac{(P_\theta - P_c)^3}{\sigma_\theta^3} \right) + \frac{E}{24} \left( \frac{(P_\theta - P_c)^4}{\sigma_\theta^4} - 6 \frac{(P_\theta - P_c)^2}{\sigma_\theta^2} + 3 \right) \right] dP; \quad (10)$$

$$E_x = \frac{C_{ycAE}}{\sqrt{2\pi\sigma_\theta}} \int_{P_{*0}}^{F_{pn\theta(yc)AE}} \exp\left(-\frac{(P_\theta - P_c)^2}{2\sigma_\theta^2}\right) \left[ 1 - \frac{A}{6} \left( 3 \frac{P_\theta - P_c}{\sigma_\theta} - \frac{(P_\theta - P_c)^3}{\sigma_\theta^3} \right) + \frac{E}{24} \left( \frac{(P_\theta - P_c)^4}{\sigma_\theta^4} - 6 \frac{(P_\theta - P_c)^2}{\sigma_\theta^2} + 3 \right) \right] dP, \quad (11)$$

где  $P_{pn,в\theta(yc)AE} = P_{c(yc)AE} \pm \beta_{1,2(yc)AE} \sigma_{\theta(yc)AE}$  – расчетные значения  $\theta$ -пиков,  $\theta$ -впадин для усеченного закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$ .

Уравнения (10) и (11) относительно статистических коэффициентов  $\beta_{1(yc)AE}$  и  $\beta_{2(yc)AE}$ , входящих в пределы интегралов, в явном виде неразрешимы. Поэтому здесь корни этих уравнений определялись численным методом с помощью программы Mathcad в зависимости от коэффициента усечения  $C_{ycAE}$  для фиксированного значения граничной вероятности  $E_x = 0,05$ .

Влияние коэффициента усечения  $C_{ycAE}$  на значения статистических коэффициентов  $\beta_{1(yc)AE}$  и  $\beta_{2(yc)AE}$  при  $A = -1,15$ ;  $E = 0,73$  отражено на рис. 3. Анализ кривых 1 и 4 на рис. 3 свидетельствует о том, что уменьшение верхнего предела нагрузки до  $\Pi_{n\theta} = 1$  для нормированных  $\theta$ -пиков ГЭН несимметрично-усеченного закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  приводит к увеличению значений статистических коэффициентов  $\beta_{1(yc)AE}$  и  $\beta_{2(yc)AE}$  до 10 и 5 % соответственно по сравнению с законом распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$ . Результаты теоретических расчетов, отраженные кривыми 2 и 5 на рис. 3, показывают, что уменьшение  $\theta$ -впадины ГЭН до  $\Pi_{в\theta} = -1$  несимметрично-усеченного закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  приводит к изменению статистического коэффициента  $\beta_{1(yc)AE}$  до 17 % и уменьшению статистического коэффициента  $\beta_{2(yc)AE}$  до 119 % по сравнению с законом распределения Грама-Шарлье типа  $A$ . Точки  $A$  и  $B$  соответствуют статистическим коэффициентам  $\beta_{1(yc)AE}$  и  $\beta_{2(yc)AE}$  для плотности распределения  $\theta$ -ординат ГЭН (рис. 1). Кривые 3 и 6 (рис. 3) характеризуют результаты теоретических расчетов  $\beta_{1(yc)AE}$  и  $\beta_{2(yc)AE}$  для симметричного усечения закона распределения Грама-Шарлье типа  $A$  при  $|\Pi_{n\theta}| = |\Pi_{в\theta}|$  и  $C_{ycAE} = 1-1,19$ .

Точки  $D$  (пересечение кривых 1, 2, 3) и  $F$  (пересечение кривых 4, 5, 6) на рис. 3 соответствуют значениям  $\beta_{1(yс)AE}$  и  $\beta_{2(yс)AE}$  при  $\Pi_{п,в\theta} = \pm 3$ . Точки  $C$  и  $E$  соответствуют статистическим коэффициентам  $\beta_{1AE}$  и  $\beta_{2AE}$  теоретического закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$ .

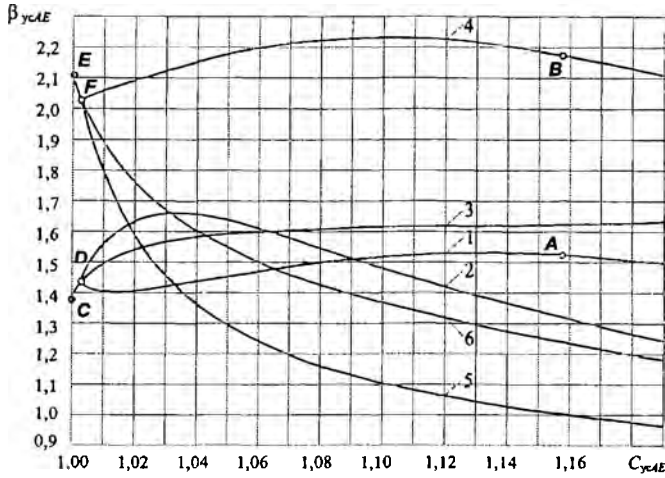


Рис. 3. Зависимости статистических коэффициентов  $\beta_{1(yс)AE}$  и  $\beta_{2(yс)AE}$  от коэффициента усечения  $C_{ycAE}$  при  $E_x = 0,05$ : 1, 2, 3 – кривые изменения  $\beta_{1(yс)AE}$  для несимметричного усечения при  $\Pi_{в\theta} = -3$ ;  $\Pi_{п\theta} = 1-3$  и  $\Pi_{в\theta} = -(1-3)$ ;  $\Pi_{п\theta} = 3$  и для симметричного усечения соответственно; 4, 5, 6 – кривые изменения  $\beta_{2(yс)AE}$  для несимметричного усечения при  $\Pi_{в\theta} = -3$ ;  $\Pi_{п\theta} = 1-3$  и  $\Pi_{в\theta} = -(1-3)$ ;  $\Pi_{п\theta} = 3$  и для симметричного усечения соответственно

Вероятностные погрешности расчетных значений пиков  $P_{рп\theta(yс)AE}$  и впадин  $P_{рв\theta(yс)AE}$  для усеченного закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  определяются по выражению

$$\Delta P_{рп,в\theta(yс)AE} = \left| \frac{P_{рп,в\theta(yс)AE} - P_{рп,в\theta AE}}{P_{рп,в\theta(yс)AE}} \right| 100 \% . \quad (12)$$

Отношение значений погрешностей  $\theta$ -впадин и  $\theta$ -пиков ГЭН  $\Delta P_{рв\theta(yс)AE}, \%, / \Delta P_{рп\theta(yс)AE}, \%$ , для усеченного закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  при различных величинах пределов нормированных  $\theta$ -пика  $\Pi_{п\theta}$  и  $\theta$ -впадины  $\Pi_{в\theta}$  ГЭН, а также коэффициентов  $A$  и  $E$ , наблюдаемых на практике, при граничной вероятности  $E_x = 0,05$  представлены в табл. 1.

Таблица 1  
Вероятностные погрешности расчетных значений пиков  $P_{рп\theta(yс)AE}$  и впадин  $P_{рв\theta(yс)AE}$

$A$	$E$	$\Delta P_{рв\theta(yс)AE}, \% / \Delta P_{рп\theta(yс)AE}, \% ,$ при			
		$\Pi_{в\theta} = -3; \Pi_{п\theta} = 1,1$ ( $C_{ycAE} = 1,158$ )	$\Pi_{в\theta} = -3; \Pi_{п\theta} = 1$ ( $C_{ycAE} = 1,19$ )	$\Pi_{в\theta} = -1; \Pi_{п\theta} = 3$ ( $C_{ycAE} = 1,19$ )	$\Pi_{в\theta} = -1; \Pi_{п\theta} = 1$ ( $C_{ycAE} = 1,46$ )
-1,15	0,73	7/11	3/12	52/1	52/13
-2	2	17/8	16/9	57/6	57/16
-2	-2	1/8	2/9	57/4	55/7
2	-2	5/27	5/33	20/13	20/18
2	2	2/52	2/55	14/8	13/47

Из табл. 1 видно, что погрешность расчетных значений пиков  $P_{рп\theta(ус)AE}$  и впадин  $P_{рв\theta(ус)AE}$  для усеченного закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  от значений  $\theta$ -пиков  $P_{рп\theta AE}$  и  $\theta$ -впадин  $P_{рв\theta AE}$  теоретического закона распределения вероятностей Грама-Шарлье типа  $A$  превосходит допустимую  $\pm 10\%$  и для плотности распределения  $\theta$ -ординат ГЭН (рис. 1) составляет 7 и 11 % соответственно для впадины  $\Delta P_{рв\theta(ус)AE}$  и пика  $\Delta P_{рп\theta(ус)AE}$  нагрузки. Результаты теоретических расчетов (табл. 1) показывают, что при больших значениях коэффициентов асимметрии  $A$  и эксцесса  $E$  погрешности расчетных значений  $\theta$ -пиков и  $\theta$ -впадин будут еще значительнее и достигают 57 %.

Положения, изложенные в данной статье, не претендуют на инженерную завершенность, а лишь иллюстрируют влияние коэффициента усечения  $C_{усAE}$  и косвенно нижнего  $\Pi_{в\theta}$  и верхнего  $\Pi_{п\theta}$  пределов изменения нормированных  $\theta$ -ординат ГЭН на расчетные значения пиков и впадин нагрузки.

## ВЫВОД

Погрешность оценки расчетных значений пиков  $P_{рп\theta AE}$  и впадин  $P_{рв\theta AE}$  графиков электрической нагрузки без учета коэффициента усечения  $C_{усAE}$  в ряде случаев может быть больше допустимой  $\pm 10\%$ .

## ЛИТЕРАТУРА

1. Минеев Р. В., Михеев А. П., Рыжнев Ю. Л. Графики нагрузок дугowych электропечей. – М.: Энергия, 1977. – 186 с.
2. Степанов В. П. Исследование особенностей электрических нагрузок и разработка методов расчета их для буровых установок: Автореф. дис. ... канд. техн. наук. – Мн., 1981. – 21 с.
3. Ляхомский А. В. Развитие теории и совершенствование методов повышения эффективности применения электроэнергии на горных предприятиях: Автореф. дис. ... докт. техн. наук. – М., 1990. – 21 с.
4. Жежеленко И. В., Кротков Е. А., Степанов В. П. Методы вероятностного моделирования в расчетах характеристик электрических нагрузок потребителей. – М.: Энергоатомиздат, 2003. – 220 с.
5. Вентцель Е. С. Теория вероятностей. – М.: Наука, 1964. – 564 с.
6. Электрические нагрузки промышленных предприятий / С. Д. Волобринский, Г. М. Каялов, П. Н. Клейн, Б. С. Мешель. – Л.: Энергия, 1971. – 264 с.
7. Шидловский А. К., Куренный Э. Г. Введение в статистическую динамику систем электроснабжения. – Киев: Наук. думка, 1984. – 271 с.

Представлена кафедрой  
автоматизированных  
электроэнергетических систем

Поступила 17.10.2005